(19) 世界知的所有権機関 国際事務局



I INDIA BINDINI II DIBIND NON DONI DONI DINI INI INI DONI BIND BIND DONI NON BONI BINDI DINI DONI NON INDI

(43) 国際公開日 2005 年7 月21 日 (21.07.2005)

PCT

(10) 国際公開番号 WO 2005/066710 A1

(51) 国際特許分類7:

G03B 21/14,

G02B 5/30, 27/28, G02F 1/13

(21) 国際出願番号:

PCT/JP2005/000426

(22) 国際出願日:

2005年1月7日(07.01.2005)

(25) 国際出願の言語:

日本語

(26) 国際公開の言語:

日本語

(30) 優先権データ:

特願2004-002696 2004年1月8日(08.01.2004) JP

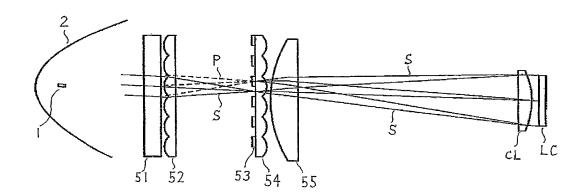
(71) 出願人 (米国を除く全ての指定国について): 住友電 気工業株式会社 (SUMITOMO ELECTRIC INDUS-TRIES, LTD.) [JP/JP]; 〒5410041 大阪府大阪市中央区 北浜四丁目5番33号 Osaka (JP).

- (72) 発明者; および
- (75) 発明者/出願人(米国についてのみ):後 利彦(USHIRO, Toshihiko) [JP/JP]; 〒6640016 兵庫県伊丹市昆陽北一丁目1番1号住友電気工業株式会社伊丹製作所内 Hyogo (JP). 大久保総一郎 (OKUBO, Soichiro) [JP/JP]; 〒5540024 大阪府大阪市此花区島屋一丁目1番3号住友電気工業株式会社大阪製作所内 Osaka (JP). 松浦尚 (MATSUURA, Takashi) [JP/JP]; 〒6640016 兵庫県伊丹市昆陽北一丁目1番1号住友電気工業株式会社伊丹製作所内 Hyogo (JP).
- (74) 代理人: 中野 稔, 外(NAKANO, Minoru et al.); 〒 5540024 大阪府大阪市此花区島屋一丁目1番3号 住友電気工業株式会社内 Osaka (JP).
- (81) 指定国 (表示のない限り、全ての種類の国内保護が可能): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU,

/続葉有/

(54) Title: POLARIZATION INTEGRATOR

(54) 発明の名称: 偏光インテグレータ



(57) Abstract: A polarization integrator comprising a polarization beam splitter (PBS)(51) for separating a light from a light source (1) into P-polarization and S-polarization, a first micro-lens (52), a 1/2 wavelength plate (53), and a second micro-lens (54), wherein the first micro-lens is disposed so as to condense P-polarization and S-polarization separated by the PBS to mutually different positions, the 1/2 wavelength plate is disposed at a position where the P-polarization is condensed to act to convert P-polarization into S-polarization, the second micro-lens acts to integrate S-polarization after passed through the 1/2 wavelength plate and polarization-converted with S-polarization not passed through the 1/2 wavelength plate, and at least one of the PBS, first micro-lens, 1/2 wavelength plate and second micro-lens is formed by using a DLC film.

(57) 要約: 偏光インテグレータは、光源1からの光をP偏光とS偏光とに分離する偏光ビームスプリッタ(PBS)51と、第1のマイクロレンズ52と、1/2波長板53と、第2のマイクロレンズ54とを含み、第1マイクロレンズはPBSによって分離されたP偏光とS偏光を互いに異なる位置に集光するように配置されており、1/2波長板はP偏光が集光される位置に配置されていてP偏光をS偏光に変換するように作用し、第2マイクロレンズは1/2波長板を通過して偏光変換された後のS偏光と1/2波長板を通過しなかったS偏光とを統合するように作用し、PBS、第1マイクロレンズ、1/2波長板、および第2マイクロレンズの少なくとも一つがDLC膜を利用して形成されている。



WO 2005/066710 A1

ID, IL, IN, IS, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

(84) 指定国 (表示のない限り、全ての種類の広域保護が可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, NA, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU,

IE, IS, IT, LT, LU, MC, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

添付公開書類:

一 国際調査報告書

2文字コード及び他の略語については、定期発行される各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語のガイダンスノート」を参照。

明細書

偏光インテグレータ

技術分野

5 本発明は、無偏光光をP偏光とS偏光に分離しかつ一方の偏光を他方の偏光に 変換して統合する偏光インテグレータの改善に関する。このような偏光インテグ レータは、例えば液晶プロジェクタにおいて好ましく用いられ得るものである。

背景技術

20

25

10 図7は、従来の液晶プロジェクタの一例を模式的なブロック図で図解している。この液晶プロジェクタは光源1を含んでおり、その光源1は光の利用効率を高めるためにドーム状またはパラボラ状の反射ミラー2内に配置されている。光源1から放射された光は、コリメータレンズ3によって平行光にされて、第1の全反射ミラーM1によって第1のダイクロイックミラーDM1に向けられる。第1ダイクロイックミラーDM1は、青色光Bのみを透過して他の色の光を反射する。第1ダイクロイックミラーDM1を透過した青色光Bは、第2の全反射ミラーM2と第1の集光レンズCL1を介して、第1の液晶パネルLC1上に集光される。

第1ダイクロイックミラーDM1によって反射された光は、第2のダイクロイックミラーDM2に向けられる。第2ダイクロイックミラーDM2は、緑色光Gのみを反射して残りの赤色光Rを透過させる。第2ダイクロイックミラーDM2によって反射された緑色光Gは、第2の集光レンズCL2によって第2の液晶パネルLC2上に集光される。第2ダイクロイックミラーを透過した赤色Rは、第3の全反射ミラーM3、第4の全反射ミラーM4、および第3の集光レンズCL3を介して、第3の液晶パネルLC3上に集光される。

第1液晶パネルLC1、第2液晶パネルLC2、および第3液晶パネルLC3に向けて集光された青色光B、緑色光G、および赤色光Rは、それぞれに対応する液晶パネルを透過した後にプリズム4によって統合される。そして、プリズム4によって統合された3原色光は、投射レンズ5によってスクリーン(図示せ

ず)上に投影される。

5

10

15

20

25

周知のように、液晶パネルはマトリックス状に配置された多数の画素を含んでおり、画素ごとに電気信号を与えることによって光の透過と遮断を制御することができる。そして、光の透過と遮断を可能にするために、液晶層は2枚の偏光板に挟まれている。すなわち、液晶パネルが受け入れる光は、所定の直線方向に平行に偏光された光だけである。しかし、液晶プロジェクタにおいて通常用いられる光源から放射される光は無偏光光(またはランダム偏光光)である。したがって、光源から放射された光が液晶パネルを透過して投影光として利用され得る光の利用効率は、その光源光の1/2以下である。そこで、液晶プロジェクタにおいて、無偏光の光源光に起因する低い光の利用効率を改善するために、近年では偏光インテグレータが利用されている。

図8は、偏光インテグレータの基本的原理を図解する模式的断面図である(西田信夫編、「大画面ディスプレイ」、共立出版、2002年刊行参照)。この偏光インテグレータにおいて、ドーム状反射ミラー2に覆われた光源1から放射された光は、コリメータレンズ(図示せず)によって平行光にされて、偏光分離プリズム11に照射される。このプリズム11は、PBS(偏光ビームスプリッタ)膜12を含んでいる。すなわち、PBS膜12は、光源光のうちでP偏光を透過してS偏光を反射するように作用する。そのようなPBS膜は、誘電多層膜で形成することができる。

PBS膜12を透過したP偏光は、1/2波長板13によって偏光方向が回転させられ、S偏光に変換される。他方、PBS膜12によって反射されたS偏光は、全反射ミラー14によって反射されて、1/2波長板13を通過したS偏光と平行にされる。そして、全反射ミラー14で反射されたS偏光と1/2波長板13を通過した後のS偏光とがレンズ(図示せず)で統合され、その統合されたS偏光が液晶パネル上に照射される。

なお、図8の例ではPBS膜12を透過したP偏光に対して1/2波長板13 が適用されているが、逆にPBS膜12で反射されたS偏光に対して1/2波長板13を適用してもよいことが理解されよう。その場合には、光源光束がP偏光 束とS偏光束に分離されて、そのS偏光束がP偏光束に変換された後に、それら 2つのP偏光束が統合されて液晶パネル上に照射されることになる。

発明の開示

5

10

15

20

図8に示されているような偏光インテグレータは、偏光分離プリズム11を含んでいる。そのようなプリズムは、液晶プロジェクタの小型化にとって好ましくない。また、プリズムをガラスで作製する場合には、その重量が比較的重くなるし、その加工が容易ではない。他方、プリズムを樹脂で作製することも行われているが、プロジェクタの高輝度化に伴って、樹脂の耐熱性が問題になるであろう。さらに、PBS膜12は誘電多層膜による数十層もの偏光分離コーティングが必要なことから、高コストになるという問題がある。

このような従来の偏光インテグレータにおける課題に鑑みて、本発明は、軽量 化と小型化が可能でかつ耐熱性に優れた偏光インテグレータを簡便にかつ低コス トで提供することを目的としている。

本発明による偏光インテグレータは、光源からの光をP偏光とS偏光とに分離するための偏光ビームスプリッタと、第1のマイクロレンズと、1/2波長板と、第2のマイクロレンズとを含み、第1マイクロレンズは偏光ビームスプリッタによって分離されたP偏光とS偏光を互いに異なる位置に集光するように配置されており、1/2波長板はP偏光またはS偏光が集光される位置に配置されていてP偏光またはS偏光をS偏光またはP偏光に変換するように作用し、第2マイクロレンズは1/2波長板を通過して偏光変換された後のS偏光またはP偏光と1/2波長板を通過しなかったS偏光またはP偏光とを統合するように作用し、偏光ビームスプリッタ、第1マイクロレンズ、1/2波長板、および第2マイクロレンズの少なくとも一つがDLC(diamond-like carbon:ダイアモンド状カーボン)膜を利用して形成されていることを特徴としている。

25 なお、偏光ビームスプリッタと 1 / 2 波長板の少なくとも一方はD L C 膜中に 形成された屈折率変調型回折格子で形成され得る。また、第 1 マイクロレンズと 第 2 マイクロレンズの少なくとも一方はD L C 膜中に形成された屈折型レンズと 屈折率変調型の回折型レンズとのいずれかであり得る。さらに、偏光ビームスプリッタ、第 1 マイクロレンズ、 1 / 2 波長板、および第 2 マイクロレンズの組の

複数が、光源からの光束の断面内で周期的に配列され得る。そして、そのような 偏光インテグレータは、液晶プロジェクタにおいて好ましく用いられ得る。

図面の簡単な説明

5 図1は、本発明による偏光インテグレータの一例を模式的に図解する断面図で ある。

図2は、図1の偏光インテグレータに含まれる屈折型マイクロレンズアレイを DLC膜を利用して作製する方法を模式的に図解する断面図である。

図3は、図2の屈折型マイクロレンズの作製方法に利用し得る刻印型の形成方10 法を模式的に図解する断面図である。

図4は、図1の偏光インテグレータに含まれるDLC膜の回折型マイクロレンズを模式的に図解する断面図である。

図5は、図4の回折型マイクロレンズの作製方法を模式的に図解する断面図である。

15 図 6 は、図 1 の偏光インテグレータに含まれる D L C 膜の偏光ビームスプリッタを模式的に図解する断面図である。

図7は、従来の液晶プロジェクタを図解する模式的断面図である。

図8は、従来の偏光インテグレータの基本原理を模式的に図解する断面図である。

20

発明を実施するための最良の形態

まず、本願発明をなすに際して、本発明者らは、透光性DLC (diamond-like carbon:ダイアモンド状カーボン) 膜にエネルギビームを照射することによってその屈折率を高めることができることを確認している。そのようなDLC膜は、

25 シリコン基板、ガラス基板、その他の種々の基体上にプラズマCVD(化学気相 堆積)によって形成することができる。そのようなプラズマCVDによって得ら れる透光性DLC膜は、通常は1.55程度の屈折率を有している。

DLC膜の屈折率を高めるためのエネルギビームとしては、イオンビーム、電子ビーム、シンクロトロン放射(SR)光、紫外(UV)光などを用いることが

できる。これらのエネルギビーム照射の中でもHe 1 との服射によって、DLC 膜の最大の屈折率変化量を $\Delta n = 0$. 6 5程度まで高め得ることを現状において確認できている。また、SR 光照射によっても、DLC 膜の最大の屈折率変化量を $\Delta n = 0$. 5 0程度まで現状において高めることができる。さらに、UV 光照射によっても、DLC 膜の最大の屈折率変化量を $\Delta n = 0$. 2 0程度まで現状において高めることができる。さらに、UV 光照射によっても、DLC 膜の最大の屈折率変化量を $\Delta n = 0$. 2 0程度まで現状において高めることができる。これらの、DLC 膜のエネルギビーム照射による屈折率変化量は、従来のガラスのイオン交換による屈折率変化量(最大でも $\Delta n = 0$. 1 7)または石英系ガラスのUV 光照射による屈折率変化量($\Delta n = 0$. 0 1以下程度)に比べて顕著に大きいことが分かる。

5

10

15

20

25

図1は、本発明による実施形態の一例としての偏光インテグレータを模式的な 断面図で図解している。この偏光インテグレータにおいて、光源1はドーム状ま たはパラボラ状の反射ミラー2内に配置されている。光源1から放射された光は コリメータレンズ(図せず)によって平行光にされ、偏光ビームスプリッタ51 に照射される。すなわち、偏光ビームスプリッタ51は、光源光をP偏光とS偏 光に分離する。第1のマイクロレンズ52は、P偏光束を1/2波長板53上に 集光するとともに、S偏光束を1/2波長板53の配置されていない領域に集光 する。

1/2波長板53は、P偏光をS偏光に変換する。1/2波長板53を透過した後のS偏光束と1/2波長板53が配置されていない領域を通過したS偏光束とは、第2のマイクロレンズ54とレンズ55の作用によって統合されて、集光レンズCLによって液晶パネルLC上に照射される。もちろん、その液晶パネルLCに含まれる偏光板は、S偏光を受け入れるように設定されている。

なお、図1の例ではP偏光に対して1/2波長板53が適用されているが、逆にS偏光に対して1/2波長板53を適用してもよいことが理解されよう。すなわち、その場合には、光源光束が偏光ビームスプリッタ51によってP偏光束とS偏光束に分離されて、そのS偏光束が1/2波長板53でP偏光束に変換された後に、それら2つのP偏光束が統合されて液晶パネルLC上に照射されることになる。もちろん、その液晶パネルLCに含まれる偏光板は、P偏光を受け入れるように設定される。

以上のように、無偏光の光源光を偏光インテグレータによってS偏光またはP 偏光のいずれか一方に統合することによって、液晶プロジェクタにおける光源光 の利用効率を改善することができる。

ここで、本発明においては、偏光インテグレータに含まれる偏光ビームスプリッタ、第1マイクロレンズ、1/2波長板、および第2マイクロレンズの少なくとも一つがDLC膜を利用して形成される。もちろん、DLC膜は薄いものであり、軽くかつ優れた耐熱性を有している。したがって、偏光ビームスプリッタ、第1マイクロレンズ、1/2波長板、および第2マイクロレンズの少なくとも一つがDLC膜を利用して作製可能になれば、偏光インテグレータの小型化、軽量化、および低コスト化が可能になり、ひいては液晶プロジェクタの小型化、軽量化、および低コスト化が可能になる。

5

10

15

20

25

図2において、本発明による屈折型マイクロレンズアレイの作製方法の一例が、模式的な断面図で図解されている。このような屈折型マイクロレンズアレイは、図1中の第1マイクロレンズアレイ52または第2マイクロレンズアレイ54として用いることができる。

図2Aにおいて、DLC膜21上にマスク層22が形成されている。マスク層22としては、エネルギビーム23の透過を制限し得る機能を有する種々の材料を用いることができるが、金が好ましく用いられ得る。このマスク層22はアレイ状に配列された微小な凹部22aを有している。それらの凹部22aの各々は、概略球面の一部または概略円柱面の一部からなる底面を有している。それらの凹部22aのアレイを含むマスク層22を介して、エネルギビーム23がDLC膜21に照射される。

図2Bにおいて、エネルギビーム23の照射後にマスク層22を除去することによって、DLC膜21中に形成されたマイクロレンズアレイ21aが得られる。すなわち、エネルギビーム23の照射によって、マスク層22の凹部22aのアレイに対応して、DLC膜21内において高屈折率領域21aのアレイが形成されている。このとき、マスク層22の凹部22aは球面状または円柱面状の底面を有しているので、凹部21aの中央から周縁に向かうにしたがってマスク層の厚さが増大している。すなわち、エネルギビーム23は、凹部22aの周縁

部に比べて中央部において透過しやすいことになる。したがって、高屈折率領域 21aの深さは、その中央部において深くて周縁部において浅い球面状凸レンズ または円柱面状凸レンズの形状を有している。その結果、それらの高屈折率領域 21aの各々が、そのまま一つのマイクロレンズとして作用し得る。

5

10

15

20

25

なお、図2に示されているようなエネルギビーム23によってマイクロレンズアレイを作製する場合、概略球面状または概略円柱面状の凹部22aの深さを調節することによって、マイクロレンズ21aの厚さを調節することができ、すなわちその焦点距離を調節することができる。また、凹部22aの深さを変化させなくても、照射するエネルギビーム23の透過能を変化させることによってもマイクロレンズ21aの焦点距離を調節することができる。たとえば、エネルギビーム23としてHeイオンビームを用いる場合、そのイオンの加速エネルギを高めて透過能を高めることによって、マイクロレンズ21aの焦点距離を短くすることができる。また、DLC膜に対するエネルギビーム23のドース量が高いほど屈折率変化 Δ nが大きくなるので、そのドース量を調節することによってもマイクロレンズ21aの焦点距離を調節することも可能である。

図2Aに示されているような概略球面状または概略円柱面状の底面を有する凹部22aを含むマスク層22は、種々の方法によって作製することができる。たとえば、DLC膜21上に均一な厚さのマスク層22を形成し、その上にアレイ状に配列された微小な穴または平行に配列された線状の開口を有するレジスト層を形成する。そして、そのレジスト層の微小な穴または線状の開口から等方的エッチングを行うことによって、その微小な穴の下のマスク層22内に概略半球状または概略半円柱状の凹部22aを形成することができる。

図2Aに示されているような概略球面状または概略円柱面状の底面を有する凹部22aを含むマスク層22は、図3の模式的な断面図に図解されているような方法で作製され得る刻印型を用いて簡便に作製することもできる。

図3Aにおいて、例えばシリカの基板31上にレジストパターン32が形成される。このレジストパターン32は、基板31上でアレイ状に配列された複数の微小な円形領域上または平行に配列された複数の細い帯状領域上に形成されている。

図3Bにおいて、レジストパターン32が加熱溶融させられ、各微小円形領域上または細い帯状領域上で溶融したレジスト32aは、その表面張力によって概略球面状または概略円柱面状の凸レンズ形状になる。

図3Cにおいて、概略凸レンズ状のレジスト32bとともにシリカ基板31aをRIEすれば、レジスト32bの径または幅がRIEで縮小しながらシリカ基板31aがエッチングされる。

5

10

15

20

25

その結果、図3Dに示されているように、概略球面状または概略円柱面状の凸部31bが配列されたシリカの刻印型31cが最終的に得られる。なお、凸部31bの高さは、図3Cにおけるレジスト32bのエッチング速度とシリカ基板31aのエッチング速度との比率を調節することによって調節することができる。

こうして得られた刻印型 3 1 c は、図 2 A に示されているような凹部 2 2 a を含むマスク層 2 2 の作製に好ましく用いられ得る。すなわち、例えばマスク層 2 2 が金材料で形成されている場合、金は展延性に富んでいるので、その金マスク層 2 2 に刻印型 3 1 c で刻印することによって、簡便に凹部 2 2 a を形成することができる。また、刻印型 3 1 c は一度作製すれば繰り返し使用可能であるので、エッチングによってマスク層 2 2 中の凹部 2 2 a を形成する場合に比べて遥かに簡便かつ低コストで凹部 2 2 a を形成することを可能にする。

なお、本発明におけるようにDLC膜を用いた屈折型マイクロレンズアレイは、従来のガラス基板を用いる場合にくらべて、エネルギビーム照射によって高屈折率のレンズを形成することができるので、ガラス基板に比べて遥かに薄いDLC膜中に屈折型マイクロレンズアレイを形成することができる。しかし、DLC膜を用いた屈折型マイクロレンズであっても、次に述べる回折型マイクロレンズに比べれば厚いDLC膜を要し、 10μ mから 20μ m程度以上の厚さを要する(回折効果を利用したマイクロレンズの例としては、「マイクロレンズ(アレイ)の超精密加工と量産化技術」、技術情報協会出版、2003年、第71-81頁参照)。

図4Aの模式的な平面図と図4Bの模式的な断面図において、本発明の他の実施形態による回折型マイクロレンズが図解されている。特に、屈折率変調型の回 折型マイクロレンズは屈折型マイクロレンズに比べて顕著に薄く作製することが 可能であり、 $1\sim 2\,\mu$ m程度の厚さのDLC薄膜中に回折型マイクロレンズを作製することができる。すなわち、この屈折率変調型の回折型マイクロレンズ40も、DLC膜41を用いて作製されており、同心円状の複数の帯状リング領域Rmnを含んでいる。ここで、符号Rmnは、第m番目のリングゾーン中の第n番目の帯状リング領域を表すとともに、同心円の中心からその帯状リング領域の外周までの半径をも表すものとする。それらの帯状リング領域Rmnは、同心円の中心から遠いものほど、減少させられた幅を有している。

互いに隣接する帯状リング領域Rmnは、互いに異なる屈折率を有している。 図4の回折型マイクロレンズは、それが2レベルの屈折率変調を含む回折型レン ズである場合には、n=2番目までの帯状リング領域を含むリングゾーンをm= 3番目まで含んでいることになる。そして、同じリングゾーン中では、外側に比 べて内側の帯状リング領域の方が高い屈折率を有している。

このことから類推されるであろうように、4レベルの屈折率変調を含む回折型レンズでは、一つのリングゾーンが n = 4番目までの帯状リング領域を含み、この場合にも同じリングゾーン中では同心円の中心に近い帯状リング領域ほど高い屈折率を有している。すなわち、一つのリングゾーン中で内周側から外周側に向かって4段階の屈折率変化が形成されている。そして、そのような4段階の屈折率変化の周期がリングゾーンごとにm回繰り返されることになる。

なお、帯状リング領域Rmnの外周半径は、スカラー近似を含む回折理論から 次式(1)にしたがって設定することができる。この式(1)において、Lはレ ンズの回折レベルを表し、 λ は光の波長を表し、そして f はレンズの焦点距離を 表している。また、最大の屈折率変化量 Δ nは、最大の位相変調振幅 Δ ϕ = 2 π (L-1) /Lを生じさせ得るものでなければならない。

25 数1

5

10

15

20

$$Rmn = \sqrt{\frac{2mnf \lambda}{L} + \left(\frac{mn \lambda}{L}\right)^2}$$
 (1)

図5の模式的な断面図において、図4に示されているような2レベルの回折型 マイクロレンズの作製方法の一例が図解されている。

図 5 Aにおいて、D L C 膜 4 1 上に、例えば N i の導電層 4 2 が周知の E B (電子ビーム) 蒸着法によって形成される。この N i 導電層 4 2 上には図 4 中の n=1 に対応する帯状リング領域 R m n ($m=1\sim3$) を覆うようにレジストパーターン 4 3 が形成される。そのレジストパターン 4 3 の開口部に、電気めっきによって金マスク 4 4 が形成される。

5

10

15

20

25

図5Bにおいて、レジストパターン43が除去されて、金マスク44が残される。そして、その金マスク44の開口部を通して、エネルギビーム45がDLC 膜41に照射される。その結果、エネルギビーム45に照射された帯状リング領域(41a)Rm1の屈折率が高められ、エネルギビーム45がマスクされた帯状リング領域(41b)Rm2は当初のDLC膜の屈折率を維持している。すなわち、図4に示されているような2レベルの回折型マイクロレンズが得られる。

なお、図5の例ではDLC膜ごとにその上にマスク層が形成されるが、別個に作製された独立のマスクを用いてDLC膜にエネルギビーム照射してもよいことは言うまでもない。また、順次パターンが調整されたマスクを用いてDLC膜にエネルギビーム照射を繰り返すことによって、多レベルの回折型マイクロレンズが形成され得ることが理解されよう。

さらに、図3Dに示されているような刻印型の変わりに、多段階に厚さが変化 さられた同心円状の帯状リング領域を含む刻印型を用いてDLC膜上の金マスク 層に刻印し、その刻印された金マスク層を介してエネルギビーム照射することに よって、一回のエネルギビーム照射で多レベルの回折型マイクロレンズを作製す ることも可能である。

さらにまた、回折型マイクロレンズに関する上述の実施形態では屈折型レンズの球面状凸レンズに対応する回折型マイクロレンズが説明されたが、本発明は屈折型レンズの柱面状凸レンズに対応する回折型マイクロレンズにも同様に適用し得ることが理解されよう。その場合には、屈折率変調された同心円状の複数の帯状リング領域の代わりに、屈折率変調された互いに平行な複数の帯状領域を形成すればよい。この場合、例えば図4Bの断面図において、屈折率変調された互い

に平行な複数の帯状領域は、その図の紙面に対して垂直に伸びていることになる。また、その場合において、図5B中の金マスク44もその図の紙面に対して垂直に伸びていればよい。

さらに、本発明においては、図1中の偏光ビームスプリッタ51が、DLC膜を利用して作製され得る。すなわち、この偏光ビームスプリッタ51は、DLC膜に形成された屈折率変調型回折格子を含んでいる。なお、回折格子によって偏光分離し得ることは、例えば Applied Optics, Vol. 41, 2002, pp. 3558-3566 において説明されている。

5

10

15

20

25

図 6 は、屈折率変調型回折格子を含む D L C 膜からなる 偏光 ビームスプリッタ 5 1 A を模式的な断面図で表している。すなわち、この D L C 膜 5 1 A は、相対 的に低屈折率の領域 5 1 a と相対的に高屈折率の領域 5 1 b とを含んでいる。低 屈折率領域 5 1 a はエネルギビーム 照射されなかった領域であり、例えば 1. 5 5 の 屈折率を有している。他方、高屈折率領域 5 1 b は例えば 6 2 0 (m A / m i n / m m²) のシンクロトロン条件で S R (シンクロトロン放射) 光照射されて、その 屈折率が 例えば 1. 9 0 に高められている。また、高屈折率領域 5 1 b と低屈折率領域 5 1 a との界面は、D L C 膜の表面に対して例えば 4 0 度だけ傾斜させられている。

このような偏光ビームスプリッタ 5 1 Aは、以下のように作製することができる。例えば、DLC膜上に、幅 0 . 5 μ mの金ストライプが周期 1 μ mで繰り返し配列されたライン・アンド・スペースのパターンを有する金マスクが形成される。その後、DLC膜の表面に対して 4 0 度の傾斜角でかつ金ストライプの長さ方向に直交するの方向に S R光照射すればよい。

図6に示されているようなDLC膜の偏光ビームスプリッタ51にS偏光とP偏光を含む光が入射すれば、S偏光は0次回折光として透過し(TE波に相当)、P偏光は1次回折光として回折される(TM波に相当)。すなわち、P偏光とS偏光が、互いに分離されることになる。

さらに、本発明においては、図1中の1/2波長板53も、DLC膜を利用して作製され得る。すなわち、図6に示されている屈折率変調型回折格子に類似の回折格子を含むDLC膜によって、1/2波長板の作用を生じさせることができ

る。そのような1/2波長板53は、以下のように作製することができる。例えば、DLC膜上に、幅0. 5μ mの金ストライプが周期 1μ mで繰り返し配列されたライン・アンド・スペースのパターンを有する金マスクが形成される。その後、DLC膜の表面に対して垂直な方向にSR光照射すればよい。こうして得られる屈折率変調型回折格子を含むDLC膜の1/2波長板53に対して、例えばP偏光を通過させれば、その直線偏光面が90度回転されてS偏光に変換される。もちろん、そのような1/2波長板によって、S偏光をP偏光に変換することも可能である。

なお、図7においては透過型の液晶プロジェクタが示されているが、本発明に よる偏光インテグレータは反射型の液晶プロジェクタ (前述文献「大画面ディス プレイ」参照) にもそのまま適用し得ることは言うまでもない。

以上のように、本発明によれば、偏光インテグレータに含まれる偏光ビームスプリッタ、第1マイクロレンズ、1/2波長板、および第2マイクロレンズの少なくとも一つがDLC膜を利用して形成され、軽量化されかつ小型化された偏光インテグレータを簡便にかつ低コストで提供することが可能となる。

産業上の利用可能性

5

10

15

本発明による偏光ビームスプリッタは、軽量化かつ小型化が可能で、簡便かつ 低コストで提供され得る。また、そのような偏光ビームスプリッタは、液晶プロ 20 ジェクタの軽量化と小型化と低コスト化を可能にする。

請求の範囲

1. 光源からの光をP偏光とS偏光とに分離するための偏光ビームスプリッタと、第1のマイクロレンズと、1/2波長板と、第2のマイクロレンズとを含み、

5

15

25

前記第1マイクロレンズは前記偏光ビームスプリッタによって分離されたP偏 光とS偏光を互いに異なる位置に集光するように配置されており、

前記1/2波長板は前記P偏光または前記S偏光が集光される位置に配置されていてP偏光またはS偏光をS偏光またはP偏光に変換するように作用し、

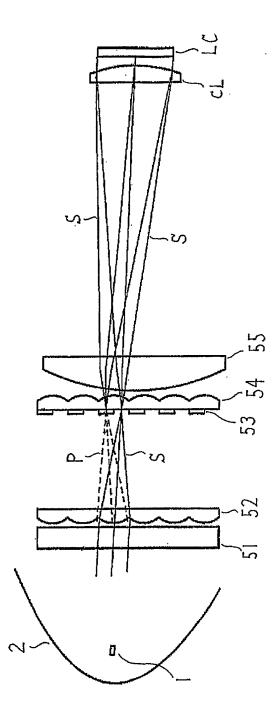
10 前記第2マイクロレンズは前記1/2波長板を通過して偏光変換された後のS 偏光またはP偏光と前記1/2波長板を通過しなかったS偏光またはP偏光とを 統合するように作用し、

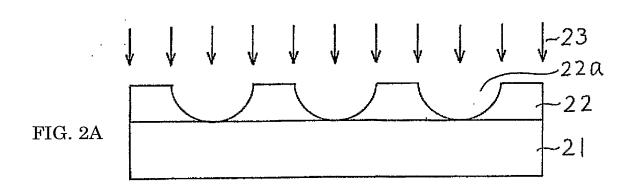
前記偏光ビームスプリッタ、前記第1マイクロレンズ、前記1/2波長板、および前記第2マイクロレンズの少なくとも一つがDLC膜を利用して形成されていることを特徴とする偏光インテグレータ。

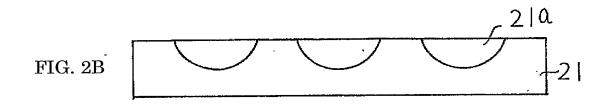
- 2. 前記偏光ビームスプリッタと前記 1/2 波長板の少なくとも一方はDLC膜中に形成された屈折率変調型回折格子で形成されていることを特徴とする請求項1 に記載の偏光インテグレータ。
- 3.前記第1マイクロレンズと前記第2マイクロレンズの少なくとも一方は、D 20 LC膜中に形成された屈折型レンズと屈折率変調型の回折型レンズとのいずれか であることを特徴とする請求項1または2に記載の偏光インテグレータ。
 - 4. 前記偏光ビームスプリッタ、前記第1マイクロレンズ、前記1/2波長板、および前記第2マイクロレンズの組の複数が、前記光源からの光束の断面内で周期的に配列されていることを特徴とする請求項1から3のいずれかに記載の偏光インテグレータ。
 - 5. 請求項1から4のいずれかに記載された偏光インテグレータを含むことを特徴とする液晶プロジェクタ。

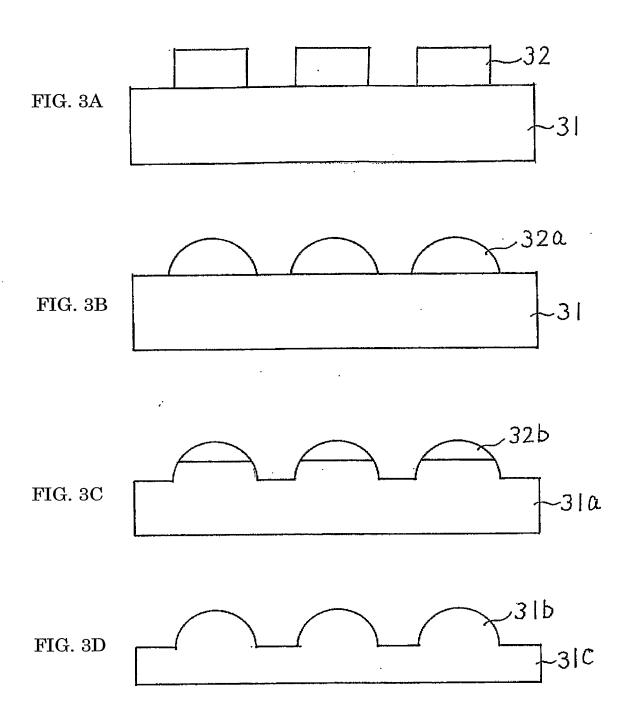
1/6

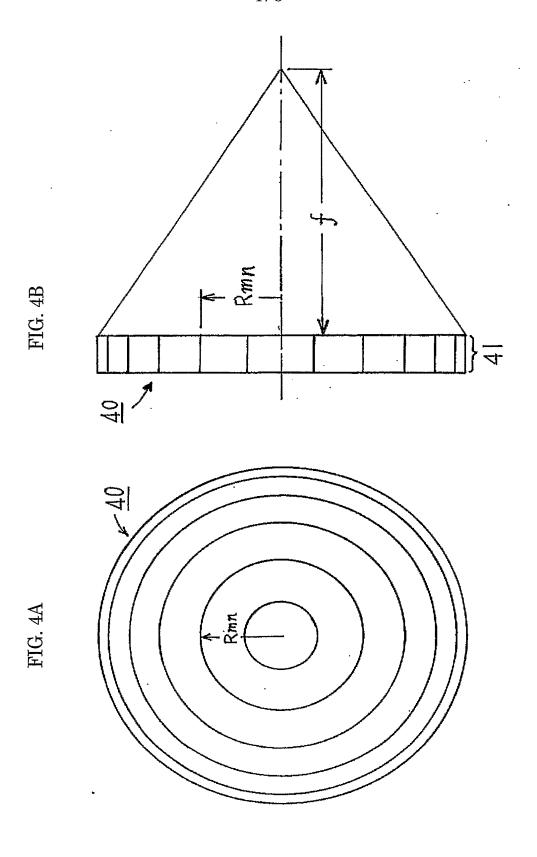
FIG. 1

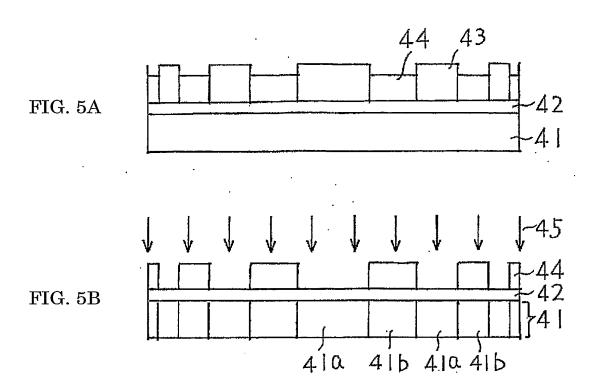


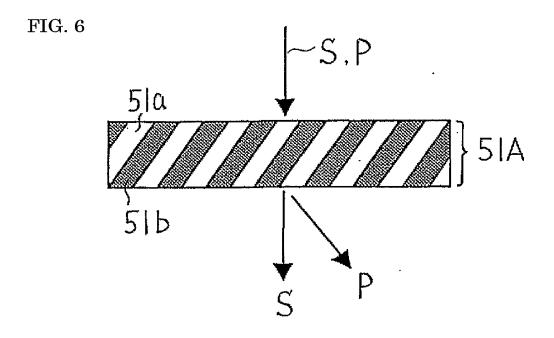












6/6

FIG. 7

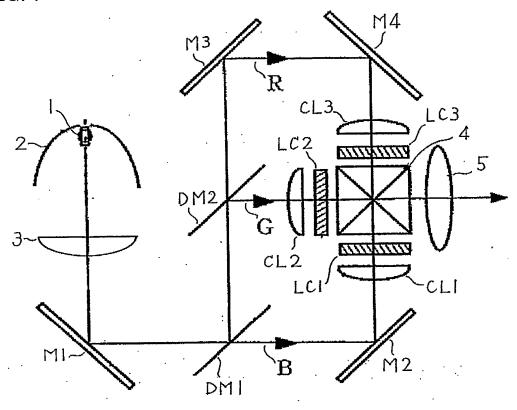
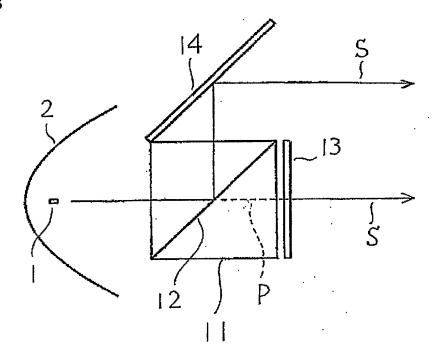


FIG. 8



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2005/000426

		PCT/J	P2005/000426				
A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER Int.Cl ⁷ G03B21/14, G02B5/30, 27/28, G02F1/13							
According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC							
B. FIELDS SE							
Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols) Int.Cl ⁷ G03B21/14, G02B5/30, 27/28, G02F1/13							
Jitsuyo Kokai Ji	Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched Jitsuyo Shinan Koho 1922-1996 Jitsuyo Shinan Toroku Koho 1996-2005 Kokai Jitsuyo Shinan Koho 1971-2005 Toroku Jitsuyo Shinan Koho 1994-2005						
Electronic data o	ase consulted during the international search (name of d	ata base and, where practicable, search	n terms used)				
C. DOCUMEN	ITS CONSIDERED TO BE RELEVANT						
Category*	Citation of document, with indication, where ap		Relevant to claim No.				
Y	JP 2002-372626 A (Minolta Co 26 December, 2002 (26.12.02), Fig. 7 (Family: none)	., Ltd.),	1-5				
У	JP 2003-248193 A (Sumitomo E: Ltd.), 05 September, 2003 (05.09.03) Par. Nos. [0072] to [0086] & US 2003/117706 A1 & E & CA 2411904 A		1-5				
У	JP 2003-90916 A (Seiko Epson 28 March, 2003 (28.03.03), Fig. 1; Par. No. [0009] (Family: none)	Corp.),	1,2,4,5				
× Further do	cuments are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.					
"A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance		"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention					
filing date	filing date considered novel or cannot be co		sidered to involve an inventive				
cited to esta special reaso	ablish the publication date of another citation or other on (as specified)	"Y" document of particular relevance; the considered to involve an invention	ve step when the document is				
"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means "P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed		combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art "&" document member of the same patent family					
Date of the actual completion of the international search 05 April, 2005 (05.04.05)		Date of mailing of the international s 26 April, 2005 (2					
	ng address of the ISA/ se Patent Office	Authorized officer					
Facsimile No.		Telephone No.					

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.
PCT/JP2005/000426

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No
Υ	JP 6-297595 A (Nitto Denko Corp.), 25 October, 1994 (25.10.94), Fig. 2; Par. No. [0014] (Family: none)	1,2,4,5

国際調査報告

A. 発明の属する分野の分類(国際特許分類(IPC)) Int.Cl.7 G03B21/14, G02B5/30, 27/28, G02F1/13

B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料(国際特許分類(IPC))

Int.Cl.⁷ G03B21/14, G02B5/30, 27/28, G02F1/13

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報

1922-1996年

日本国公開実用新案公報

1971-2005年

日本国実用新案登録公報

1996-2005年

日本国登録実用新案公報 1994-2005年

国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語)

C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の <u>範囲の番号</u>
Y	JP 2002-372626 A(ミノルタ株式会社)2002.12.26, 図7(ファミリーなし)	1–5
Y	JP 2003-248193 A (住友電気工業株式会社) 2003.09.05, 【0072】-【0086】 & US 2003/117706 A1 & EP 1326127 A3 & CA 2411904 A	1-5
Y	JP 2003-90916 A (セイコーエプソン株式会社) 2003.03.28, 図1、【0009】(ファミリーなし)	1, 2, 4, 5

C欄の続きにも文献が列挙されている。

プロップラントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー

- 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示す もの
- 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日 以後に公表されたもの
- 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行 日若しくは他の特別な理由を確立するために引用す る文献(理由を付す)
- 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
- 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

- 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって 出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論 の理解のために引用するもの
- 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明 の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
- 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以 上の文献との、当業者にとって自明である組合せに よって進歩性がないと考えられるもの
- 「&」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

05.04.2005

国際調査報告の発送日

26.04.2005

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/JP) 郵便番号100-8915 特許庁審査官(権限のある職員)

2X 3314

東 治企

電話番号 03-3581-1101 内線 3295

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

	C (続き) .			
	引用文献の カテゴリー*	 引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号	
Ĺ			THE PERSON NAMED IN COLUMN 1	
7	Ţ.	JP 6-297595 A (日東電工株式会社) 1994.10.25, 図2、【0014】	1, 2, 4, 5	
		(ファミリーなし)		
	, :			
	٠,		. ,	
	·			
			,	
	`			
	,			
	٠		·	
			•	
			,	
L				